



⑮ **BUNDESREPUBLIK  
DEUTSCHLAND**



**DEUTSCHES  
PATENT- UND  
MARKENAMT**

⑫ **Offenlegungsschrift**  
⑩ **DE 199 64 175 A 1**

⑤ Int. Cl. 7:  
**B 03 B 5/28**  
B 03 B 9/06  
B 29 B 17/02

⑲ Aktenzeichen: 199 64 175.7  
⑳ Anmeldetag: 19. 5. 1999  
㉑ Offenlegungstag: 20. 12. 2001

**DE 199 64 175 A 1**

⑥ Innere Priorität:  
199 09 510. 8 04. 03. 1999

⑦ Anmelder:  
Behnen, Silke, 60528 Frankfurt, DE

⑭ Vertreter:  
Samson & Partner, Patentanwälte, 80538 München

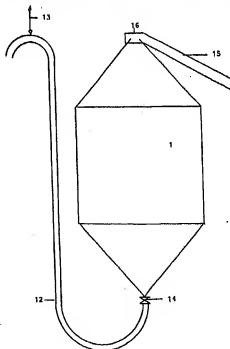
⑧ Teil aus: 199 81 222.5

⑦ Erfinder:  
gleich Anmelder

**Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen**

⑤ Anlage und Verfahren zur Trennung von Stoffgemischen unterschiedlicher Dichte

⑤ Die Erfindung betrifft eine Anlage zur Trennung von Stoffgemischen mit Bestandteilen unterschiedlicher Dichte mittels eines flüssigen Trennmediums durch Aufsteigen leichter und Absinken schwerer Fraktionen, welche durch eine Einrichtung zur selektiven Steuerung der durch die untere Austrittsleitung (12) pro Zeiteinheit entnommenen Menge der Mischung von Schwerfraktionen und Trennmedium gekennzeichnet ist. Die Erfindung betrifft auch ein entsprechendes Verfahren.



**DE 199 64 175 A 1**

[0001] Die Menge an Abfallstoffen aller Art wird durch die Zunahme der Bevölkerung immer größer. Die Aufbereitung in Deponien hat einen großen Flächenbedarf. Eine Lage in der Nähe von Ortschaften verursacht Belästigungen durch Ammoniak-Dämpfe und gefährdet die Gesundheit der Bewohner durch sich verbreitende Pilze und Sporen. Die Müllverbrennung zur Beseitigung von Abfallstoffen verursacht CO<sub>2</sub> als Abgas, und es entstehen Schlacken, die deponiert werden müssen. Sofern Abfallstoffe aus Kunststoffen verbrannt werden, können neben CO<sub>2</sub> toxisch wirkende Gase entstehen, welche die Atmosphäre belasten. Sofern solche Abfallstoffe aussortiert und deponiert werden, bilden die aussortierten Volumina eine Umweltbelastung, oder sie sind instabil und werden langsam biologisch zersetzt. Dies gilt insbesondere für Verpackungsmaterial aus Kunststoffen mit anhaftenden Nahrungsmittelresten.

[0002] Im Stand der Technik hat man zahlreiche Versuche unternommen, Kunststoff-Stoffgemische zum Zwecke der Recyclingierung zu trennen.

[0003] Aus der DE 28 27 335 A1 ist beispielsweise eine trichterförmige Trennvorrichtung mit zentralem Rührwerk zur Trennung von auf bis zu 200°C erhitzten Kunststoffpartikeln bekannt. Probleme bei dieser Vorrichtung scheinen darin zu liegen, daß eine turbulente Strömung gegen Absetzbleche im mittleren Teil des Trichters erzeugt wird und daß Erhitzen des Brennmittels zu Änderungen der Dichten der Kunststoffe führt. Insbesondere bei mehrschichtigen Kunststoffgegenständen ist der erreichbare Trennungsgrad kaum ausreichend.

[0004] Aus der DD 256 049 A3 ist ein Verfahren zur Aufbereitung von "Plastmüll" bekannt. Bei diesem Verfahren wird ebenfalls eine trichterförmige Trennvorrichtung verwendet, welche im oberen Bereich der Aufgabe des zu trennenden Materials Ablenkleiche aufweist. Auch bei dieser Vorrichtung ist der Reinheitsgrad der getrennten Fraktionen kaum ausreichend.

[0005] Aus der FR 25 73 340 ist ein Verfahren zur Aufbereitung von Plastikmaterial nach Abtrennung von Papier mit einem Intensivrührer bekannt. Es sollen Kunststoffpartikel in einem zylindrischen Rohr mit einer Verengung unterhalb des Einleitungsrohrs durch Erzeugung einer Zone mit reduzierter Fließgeschwindigkeit in eine leichte, aufschwimmende und in eine schwere, absinkende Fraktion getrennt werden. Bei einer anderen konstruktiven Ausbildung soll in, mit den breiten Oberseiten aufeinander stehenden Trichtern eine Trennung erfolgen. Diese soll dadurch bewirkt werden, daß der Trennraum parallel senkrechte Trennwände aufweist, die röhrenförmige Trennflächen darstellen. Auf der kreisförmigen Trennlinie der beiden Trichtern soll sich ein kleines Volumen einer Beruhigungszone ausbilden. Diese Zone wird in waagerechter Richtung von dem ein- und austretenden Trennmedium durchströmt. Diese Vorrichtung gestattet nur die Trennung von Kunststoffen, die aufgrund ihrer chemischen Zusammensetzung größere Dichtedifferenzen aufweisen. Die erzielbare Sortenreinheit ist kaum ausreichend. Auch die Durchsatzkapazität ist bei dieser Vorrichtung gering.

[0006] Die Veröffentlichung Kunststoffe, 74/1984, Seite 189, rechte Spalte, Zeile 9-13 von unten bestätigt, daß sich solche Trennanlagen im Schwimm- und Sink-Verfahren nach dem Stand der Technik im praktischen Dauereinsatz als zu stör anfällig erwiesen haben.

[0007] Aus der DE 42 09 277 A1 ist ein Trennaggregat mit einem exzentrisch in einem zylindrischen Rohr angeordneten Rührer bekannt. Durch eine Abschlußplatte mit kanal förmigen, zum Rohr senkrecht gerichteten Austrittsöffnungen soll eine plötzliche Verminderung der Strömungsgeschwindigkeit bewirkt werden. Aber auch mit dieser im Schwimm- und Sink-Verfahren arbeitenden Vorrichtung ist eine ausreichend sortenreine Trennung mit ausreichendem Durchsatz kaum erzielbar.

[0008] Aus Ullmanns Enzyklopädie der Technik, 4. Auflage, Band 2, Verfahrenstechnik I, 1972, Seite 77 ist ein Aufstromklassierer bekannt, welcher mit einem beweglichen Schwanenhals zur Veränderung der Betthöhe ausgerüstet ist. Der Klassierer ist so ausgebildet, daß der freie Zulauf über einen umgestülpten Trichter ausströmt und beim Ausströmen über diesen oben geschlossenen Behälter die Strömungsrichtung nach oben und nach unten ändert. Der Klassierer dient der Abtrennung von Schlamm aus Kaolin. Es soll hiermit eine Feinfraktion von einer Grobfraktion getrennt werden, nicht jedoch Fraktionen unterschiedlicher Dichte. Nur die Betthöhe, nicht aber die Austrittsmenge wird durch den Schwanenhals gesteuert.

[0009] Aus der EP 0 557 816 A2, nach der die Oberbegriffe der unabhängigen Patentansprüche gebildet wurden, ist eine Anlage zur Trennung von Stoffgemischen unterschiedlicher Dichte mittels eines flüssigen Trennmediums durch Aufsteigen leichter und Absinken schwerer Fraktionen bekannt, welche folgendes umfaßt:

Einen Zentrifrührbehälter zur Herstellung einer Mischung des Stoffgemisches und des Trennmediums; wenigstens einen Trennbehälter; ein in den mittleren Bereich des Trennbehälters angeordnetes Trennaggregat, durch das die Mischung in den Trennbehälter eingeleitet wird, wobei das Trennaggregat aus zwei sich gegenüberstehenden Kegeln, nämlich einem oberem und einem unteren Kegel aufgebaut ist, wobei die Mischung zentrisch durch einen der Kegel eintritt; Austrittsleitungen oben und unten am Trennbehälter; und wenigstens eine Einrichtung zum Befreien der auf diese Weise getrennten Fraktionen von dem Trennmedium. Dieser Vorschlag ist im technischen Maßstab nicht über ein Versuchsstadium herausgekommen. Es hat sich in der Praxis gezeigt, daß sich hiermit keine ausreichende Stofftrennung bei akzeptablem Durchsatz erzielen läßt.

[0010] Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, Anlagen und Verfahren zur Trennung von Stoffgemischen unterschiedlicher Dichte bereitzustellen, durch die mit geringem Aufwand Verbesserungen hinsichtlich Sortenreinheit und Durchsatz erzielt werden.

[0011] Diese Aufgabe wird gelöst durch eine Anlage gemäß dem Oberbegriff des Anspruchs 1, welche durch eine Einrichtung zur selektiven Steuerung der durch die untere Austrittsleitung pro Zeiteinheit entnommene Menge der Mischung von Schwerfraktionen und Trennmedium gekennzeichnet ist. Unter "selektiver Steuerung" wird hierbei eine solche verstanden, welche die unten entnommene Austrittsmenge direkt beeinflusst, also eine gesteuerte Veränderung des Verhältnisses von oben zu unten entnommener Menge bewirkt.

[0012] Bei der in der EP 0 557 816 offenbarten Anlage ist keine derartige selektive Steuerung vorgesehen. Zwar dürfte sich dort eine Veränderung der in den Trennbehälter eingeführten Menge auch auf die unten entnommene Menge auswir-

ken, eine selektive Steuerung gemäß der Erfindung, welche eine Änderung des Verhältnisses dieser Menge zur eingeführten Menge – und damit auch zur oben entnommenen Menge – erlaubt, ist dort jedoch nicht vorgesehen. Eine derartige selektive Steuerung wirkt sich vorteilhaft hinsichtlich der Prozesseffizienz aus und erlaubt daher eine Erhöhung der Sortenreinheit bei hohen Durchsätzen.

[0013] Es sei angemerkt, daß die untere Austrittsleitung keineswegs an der tiefsten Stelle des Trennbehälters angesetzt sein braucht. Sie kann vielmehr auch an einer etwas erhöhten Stelle beispielsweise seitlich am Trennbehälter ansetzen. In letzterem Fall werden besonders schwere Anteile nicht durch die Austrittsleitung ausgetragen, sondern sinken zum tiefsten Punkt des Trennbehälters. Dort kann eine gesonderte Austrageinrichtung für diese besonders schweren Teile vorgesehen sein.

[0014] Vorzugsweise ist die Einrichtung zur selektiven Steuerung eine aktive Fördereinrichtung, insbesondere eine mit einem Antrieb versehene Pumpe. Hierzu zählen u. a. auch mit Antrieb versehene Schneckenförderer etc. (Anspruch 2).

[0015] Vorzugsweise ist diese aktive Fördereinrichtung so ausgebildet, daß sie die selektive Steuerung der entnommenen Menge ohne Querschnittsvariation der Austrittsleitung, allein durch Variation des Fördervolumens pro Zeiteinheit bewirkt. Hierbei kann es sich beispielsweise um eine Druckkolbenpumpe handeln, insbesondere eine Drehkolbenpumpe, wie sie beispielsweise zur Förderung von Beton verwendet wird. Eine solche Drehkolbenpumpe kann beispielsweise so ausgebildet sein, daß der Rotor eine eingängige Schnecke ist, die in einem zweigängigen Schneckengehäuse eine exzentrische Drehbewegung ausführt. Eine derartige Pumpe kann ventillos ausgebildet sein. Auch eine Förderschnecke ist geeignet. Die Steuerung der entnommenen Menge erfolgt durch Variation des Fördervolumens pro Zeiteinheit durch entsprechende Änderung der Drehzahl der Pumpe bzw. Schnecke (Anspruch 3).

[0016] Alternativ kann die Einrichtung zur selektiven Steuerung der entnommenen Menge auch passiv durch Ausnutzung der Schwerkraft ausgebildet sein, indem beispielsweise die untere Austrittsleitung als flexibler Schlauch gebildet ist, der zur Steuerung der Austrittsmenge ohne Querschnittsvariation heb- und senkbar angeordnet ist (Anspruch 4).

[0017] Am oberen Ende des Trennbehälters ist vorteilhaft eine Überlaufeinrichtung angeordnet, an welche die obere Austrittsleitung anschließt (Anspruch 5). Durch die selektive Steuerung der unten entnommenen Menge wird die Höhe des Füllspiegels im Trennbehälter – und damit indirekt die oben über die Überlaufeinrichtung überlaufende Menge – gesteuert.

[0018] Grundsätzlich kann die Überlauföffnung eine konstante Querschnittsfläche aufweisen. Vorteilhaft ist sie jedoch mit einer Einrichtung zur Verstellung ihres Querschnitts ausgerüstet (Anspruch 6). Bei feinerem Kunststoffgranulat kann nämlich eine relativ kleine Überlauföffnungsfläche erwünscht sein, um im oberen Bereich des Trennbehälters eine relativ große Strömung hervorzurufen, was sich günstig im Hinblick auf eine Vermeidung von Materialanhaftungen an der inneren Trennbehälterwand auswirkt. Falls in der Mischung jedoch größere Teile, etwa Folienstücke enthalten sind, ist es zur Vermeidung von Verstopfungen vorteilhaft, die Anlage mit einer größeren Überlauf-Querschnittsfläche zu führen.

[0019] Zur Prozesssteuerung sind vorteilhaft wenigstens eine Einrichtung zur Ermittlung der in den Trennbehälter pro Zeiteinheit eingeführten Menge sowie eine Einrichtung zur Ermittlung der unten aus dem Trennbehälter pro Zeiteinheit entnommenen Menge vorgesehen (Anspruch 7). Bei diesen Einrichtungen kann es sich um unabhängig arbeitende Strömungs- oder Durchflusssensoren handeln, welche eine teilweise oder völlige Verstopfung in der Zuleitung in den Trennbehälter bzw. in der unteren Austrittsleitung direkt detektieren. Es ist aber auch möglich, aus der Drehzahl der jeweiligen Förderpumpe auf den Durchfluß zu schließen. Letztere Art der Ermittlung kann ausreichend sein, wenn sich im Fall einer Verstopfung die Drehzahl der betroffenen Pumpe entsprechend verringert. Die ermittelten Mengen dienen der Steuerung der unten entnommenen Menge – und damit indirekt auch der oben entnommenen Menge. Darüber hinaus kann der ermittelte Wert der in den Trennbehälter eingeführten Menge auch der Steuerung der Förderpumpe dienen, welche für die Überführung der Mischung vom Einrührbehälter in den Trennbehälter zuständig ist.

[0020] Als zusätzliche Maßnahme zur Vermeidung bzw. Beseitigung etwaiger Verstopfungen kann vorteilhaft eine Einrichtung zur Einleitung von Druckpulsen in die untere Austrittsleitung vorgesehen sein (Anspruch 8). Insbesondere handelt es sich hierbei um Druckluftpulse.

[0021] Um bereits vor dem Trennbehälter Schwergutverunreinigungen (z. B. Metallteile) abzuscheiden, verläßt die Mischung den Einrührbehälter vorzugsweise seitlich (Anspruch 9). Metallteile, die im Einrührbehälter aufgrund ihrer großen Dichte nach unten sinken, werden hierdurch nicht in den Trennbehälter gefördert.

[0022] Um gleichmäßige Verhältnisse bei der Herstellung der Mischung zu gewährleisten, weist die Anlage vorzugsweise eine Einrichtung zur Ermittlung und Konstanthaltung des Füllungsgrads im Einrührbehälter auf (Anspruch 10). Ferner ist es von Vorteil, wenn der Einrührbehälter ein Rührwerk aufweist, dessen Drehzahl konstant geregelt wird (Anspruch 11).

[0023] Vorteilhaft sind im Trennbehälter ein erstes und ein zweites Leitblech vorgesehen, welche horizontal angeordnet sind, die Kegel zwischen sich aufnehmen und einen seitlich nach außen gerichteten Strömungsraum für die austretende Mischung bilden (Anspruch 12). Überraschenderweise hat sich gezeigt, daß die kennzeichnende Maßnahme eine erhebliche Verbesserung hinsichtlich der Sortenreinheit der Trennung erzielen läßt.

[0024] Um eine Wirbelbildung im Trennbehälter zu vermeiden, kann das Trennaggregat zwischen den horizontalen Leitblechen vorteilhaft mit senkrechten Beruhigungsblechen ausgerüstet sein (Anspruch 13). Eine entsprechende Funktion kann aber beispielsweise auch durch radiale Rippen, die innen an der Wandung des Trennbehälters angeordnet sind, erzielt werden. Bei Folienmaterial wird eher von senkrechten Beruhigungsblechen abgesehen, um Verstopfungen am Austritt aus dem Trennaggregat zu vermeiden.

[0025] Hinsichtlich der Verfahrensansprüche (Ansprüche 14–26) wird auf die obigen Ausführungen zu den verschiedenen Aspekten und Ausgestaltungen der Anlage verwiesen.

[0026] Die Erfindung wird nun anhand von Ausführungsbeispielen sowie der Zeichnung näher erläutert. In der Zeichnung zeigen:

[0027] Fig. 1 einen Trennbehälter im Querschnitt;

[0028] Fig. 2 eine Seitenansicht des Trennbehälters von Fig. 1 mit einem flexiblen Schlauch zur Steuerung der unten entnommenen Menge;

[00029] Fig. 3 einen Einrührbehälter im Querschnitt;

[00030] Fig. 4 eine schematische Darstellung einer Anlage zur Trennung von Stoffgemischen; und

[00031] Fig. 5 eine Ansicht einer anderen Ausführungsform mit Einrühr- und Trennbehälter, bei der die Entnahme aus dem Trennbehälter durch eine Pumpe erfolgt.

- 5 [00032] Der Trennbehälter 1 gemäß Fig. 1 und 2 ist aus einem kreiszylindrischen Mittelteil 9 und einem an dessen Stirnflächen angesetzten konischen Oberteil 10 bzw. konischen Unterteil 11 aufgebaut. Der Übergang vom zylindrischen zum konischen Teil des Einrührbehälters 1 weist beispielsweise einen Winkel von 30-45° auf.

- [00033] Der Mittelteil 1 hat vorzugsweise eine Breite von 1,9-2,4 m. Der Trennbehälter 1 hat insgesamt vorzugsweise eine Höhe von 4-6 m. Am Mittelpunkt des Trennbehälters 1 ist ein Trennaggregat 3 angeordnet, welches aus zwei sich mit den Spitzen gegenüberstehenden Kegeln, nämlich einem oberen Kegel 6 und einem unteren Kegel 7, die jeweils mit ihrer Basis zwischen zwei horizontalen Leitblechen, einem oberen Leitblech 4 und einem unteren Leitblech 5 eingesetzt sind, aufgebaut. Bei einem der beiden Kegel 6, 7 fehlt die Kegelspitze tatsächlich, da an ihrer Stelle eine Rohrleitung 2 mündet. Wenn also oben von "mit den Spitzen gegenüberstehend" die Rede ist, ist hiermit bei einem der beiden Kegel 6, 7 eine "gedachte" Spitze gemeint. Die Kegel 6, 7 sind in einem engen Abstand voneinander angeordnet; beispielsweise beträgt der Abstand zwischen der Spitze des einen Kegels und der Öffnungsfläche der Rohrleitung 2 1-10 cm, insbesondere zwischen 3 und 5 cm. Eine bevorzugte Anordnung ist diejenige, bei der sich die Spitzen (von denen eine "gedacht" ist) berühren.

- [00034] Die Kegel 6, 7 haben einen (an der Kegelspitze gemessenen) Kegelwinkel 8 von 110-150°, vorzugsweise ungefähr 120°. Die parallel angeordneten Leitbleche 4, 5 sind rund und weisen einen Durchmesser von beispielsweise 0,7-1,1 m, vorzugsweise 0,8-1,0 m auf, reichen damit bis auf einen Abstand von beispielsweise 0,3-0,7 m, vorzugsweise 0,4-0,6 m an die Wandung des Trennbehälters 1 heran. Der Abstand zwischen den Leitblechen 4, 5 beträgt beispielsweise 0,2-0,4 m, vorzugsweise ca. 0,3 m, ihr Durchmesser beträgt beispielsweise 40-60% des Innendurchmessers des Trennbehälters. Die Einleitung der Mischung in den Trennbehälter 1 erfolgt von unten oder oben durch einen der Kegel 6, 7 hindurch durch die Rohrleitung 2. Dem entsprechenden Kegel 6 bzw. 7 fehlt damit also die Kegelspitze wegen der Mündung der Rohrleitung 2 gegenüber der Spitze des anderen Kegels 7 bzw. 6. Der Ort, an dem der Mittelpunkt der Verbindungslinie der beiden Spitzen oder - bei "berührenden" Spitzen der (gedachte) Berührungsort ist, vorzugsweise der geometrische Mittelpunkt des Trennbehälters 1, liegt also auf dessen halber Höhe auf dessen Mittellinie. Die Leitbleche 4, 5 bilden einen definierten geometrischen Raum, der eine strömungstechnische Beruhigungszone darstellt. Erst nach dem Verlassen dieses Raumes am äußeren Ende der Leitbleche 4, 5 trennt sich die Mischung endgültig in die aufsteigende Leichtfraktion und die absinkende Schwerfraktion, unterstützt durch nach oben und unten führende Teilströmungen des Trennmediums. Im Bereich zwischen den Leitblechen 4, 5 kommt es zu einer laminaren Fließströmung nach außen. Am äußeren Rand des durch die Leitbleche 4, 5 gebildeten Raumes können sich zwischen diesen mehrere symmetrisch angeordnete, senkrechte Beruhigungsbleche 29 befinden.

- [00035] Durch die konstruktive Ausbildung des Trennaggregats 3 kommt es zu einer laminaren Fließströmung. Der Raum zwischen den Leitblechen 4, 5 stellt eine Ruhezzone dar, in der sich eine für den Eintritt der Mischung in den Trennbehälter optimale laminare Strömung ausbildet, die nach dem Austritt eine scharfe Trennung der Fraktionen unterschiedlicher Dichte erlaubt. Wenn der Raum zwischen den Leitblechen 4, 5 zu klein gewählt wird, kann sich eine turbulente Strömung entwickeln. Falls er zu groß gewählt wird, würde keine ausreichende Führung der Mischung in einer laminaren Strömung erfolgen.

- 40 [00036] Der Durchmesser des Einleitungsrohrs 2 ist relativ groß gewählt, um die Ausbildung der laminaren Strömung im Trennaggregat 3 zu begünstigen. Ein zu geringer Durchmesser führt zu einer relativ hohen Fließgeschwindigkeit, was sich für die Ausbildung der laminaren Strömung ungünstig auswirken kann. Auch der Abstand der Kegel 6, 7 hat einen Einfluss auf die Laminarität der Strömung. Bei zu kleinem oder zu großem Abstand wird die Laminarität und damit der Trenneffekt verschlechtert.

- 45 [00037] Am unteren Ende des Trennbehälters ist eine untere Austrittsleitung 12 angesetzt, durch die die nach unten abgesunkene Schwerfraktion samt einem Teilstrom des Trennmediums ausgetragen wird. Die unten ausgetragene Menge kann selektiv gesteuert werden. Bei dem Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 1 erfolgt diese Steuerung durch eine Ausbildung der unteren Austrittsleitung 12 als flexibler Schlauch, der nach oben bis in die Höhe des Flüssigkeitsspiegels im Trennbehälter und von dort wieder nach unten geführt ist. Mit einer am höchsten Punkt des flexiblen Schlauchs ansetzenden Heb- und Senkvorrichtung 13 kann das Niveau der höchsten Stelle variiert werden. Hierdurch kann nach dem Prinzip der kommunizierenden Röhren der Flüssigkeitsspiegel im Trennbehälter 1 gehoben und gesenkt werden, wodurch - in unten näher erläutelter Weise - indirekt auch die oben entnommene Menge gesteuert wird. Mit Hilfe der selektiven Steuerung der unten entnommenen Menge wird also gesteuert, wie sich die in den Trennbehälter 1 eingeführte Menge in Teilströmungen nach oben und unten im Trennbehälter aufteilt.

- 55 [00038] Bei dem Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 5 erfolgt die Steuerung der unten entnommenen Menge aktiv durch eine Pumpe 44. Hierbei handelt es sich beispielsweise um eine Drehkolbenpumpe, Typ PL-300 der Firma Börger GmbH in D-16325 Borken. Die Steuerung der entnommenen Menge erfolgt durch Regelung der Pumpendrehzahl. Durch Vergrößern und Verkleinern des Volumenstroms der Pumpe 44 wird - wie beim ersten genannten Ausführungsbeispiel durch Heben und Senken des flexiblen Schlauches - der Flüssigkeitsspiegel im Trennbehälter angehoben bzw. abgesenkt, wodurch indirekt die oben entnommene Menge gesteuert wird.

- 60 [00039] Beiden Ausführungsformen ist gemeinsam, daß die Steuerung der unten entnommenen Menge ohne jegliche Querschnittsverengung der unteren Austrittsleitung 12 erfolgt. Bei der ersten genannten Ausführungsform ist dies dadurch sichergestellt, daß der flexible Schlauch nur in seiner Höhe verstellbar ist, sein Querschnitt jedoch ungedehnt bleibt. Bei der zweiten genannten Ausführungsform ist dies sichergestellt durch Verwendung einer Pumpe 44, die z. B. "abteilweise" fördert, wobei der Querschnitt der "Abteile" nicht kleiner als der Querschnitt der unteren Austrittsleitung 12 ist. Ein am Anfang der unteren Austrittsleitung 12 angeordnetes Ventil 14 dient nicht etwa der Steuerung der entnommenen Menge durch Querschnittsveränderung, sondern ermöglicht ein Absperrn des Trennbehälters 1. Es handelt sich z. B. um einen Absperrschieber.

[0040] Sofern die Leichtfraktion und die Schwerfraktion zu ungefähr gleichen Anteilen in der Mischung vorliegen, wird die Entnahme durch die untere Austrittsleitung 12 elektronisch derart gesteuert, daß oben und unten ungefähr die gleichen Auslaufmengen aus dem Trennbehälter 1 austreten. Sofern der Anteil der Leichtfraktion deutlich höher ist, wird über den oberen Ablauf mehr Material ausgebracht als durch den unteren, was durch eine Höherverstellung des flexiblen Schlauches oder eine Verringerung der durch die Pumpe 44 geförderten Menge erfolgen kann. Bei einem höheren Anteil der Schwerfraktion wird hingegen der flexible Schlauch abgesenkt bzw. die Fördermenge der Pumpe 44 erhöht, so daß die unten ausgebrachte Menge entsprechend größer als die oben ausgebrachte ist. In allen Fällen erfolgt diese Steuerung ohne Querschnittsverkleinerung, so daß das Auftreten von Verstopfungen vermieden wird.

[0041] Am oberen Ende des Trennbehälters 1 befindet sich eine Überlauföffnung, die in einem Überlaufkasten 16 angeordnet ist, in dem eine obere Austrittsleitung 15 beginnt. Die obere Austrittsöffnung des Trennbehälters 1 hat eine Öffnungsquerschnittsfläche, die im Bereich zwischen 145 und 300 mm mit einem Stelltief verstellt werden kann. Diese Öffnung wird derart gesteuert, daß sie bei der Trennung von Folienmaterial im oberen Bereich und bei der Trennung von Granulaten im unteren Bereich liegt. Dadurch wird eine größtmögliche Strömungsgeschwindigkeit im Bereich des Überlaufs erreicht, so daß der Austrag ohne Materialanhaltung und Verstopfung erfolgen kann.

[0042] Gemäß Fig. 3 weist ein oben offener Einrührbehälter mit einem Öffnungsquerschnitt von 140–300 mm ein Rührwerk 18 auf, welches zentral im mittleren oder unteren Teil des Behälters mit wenigstens einem Einrührer ausgestattet ist, der über eine Rührwelle mit dem Rührwerk 18 verbunden ist. Bei dem Einrührer 19 handelt es sich beispielsweise um einen Rührpropeller mit Rührblättern, welche verstellbar ausgebildet sein können. Der Einrührbehälter 17 ist in seinem unteren Teil konisch ausgebildet. Etwa in mittlerer Höhe des Einrührbehälters 17, an einer Seite des zylindrischen Teils, mündet eine Austrittsverbindungsleitung 20, welche den Einrührbehälter 17 mit dem Trennbehälter 1 verbindet. Am tiefsten Punkt des konischen Teils des Einrührbehälters 17 befindet sich ein Austrittsschieber 22, durch den abgesenktes Schwergut abgezogen werden kann. Die Eingabe des zu trennenden Stoffgemisches in den Rührbehälter 17 erfolgt über eine Rohrleitung 32. Die Eingabe des Trennmediums (es handelt sich, wie unten noch näher erläutert wird, um rückgeführtes Trennmedium) in den Rückbehälter 17 erfolgt über eine Rückführung 28. Das zu trennende Stoffgemisch wird anfangs in den bereits zu 4/5 mit Trennmedium gefüllten Einrührbehälter 17 eingeführt. Im laufenden Prozeß erfolgt die Einführung in einem konstanten Fluß, so daß sich im Einrührbehälter eine Konzentration von 5–20%, vorzugsweise 10–15 Gew.-%, bezogen auf die flüssige Phase ergibt. Mittels des Rührwerks 18 wird eine homogene Mischung hergestellt, wobei die Rührgeschwindigkeit so eingestellt wird, daß schwere Verunreinigungen, wie Metallteile und Fremdstoffe, in den konischen unteren Teil absinken und die homogene Mischung in laminare Strömung kontinuierlich durch die seitliche Austrittsverbindungsleitung 20 ausfließt, während Verunreinigungen durch den Austrittsschieber 22 periodisch, z. B. mit einer Periode von 0,1–1 h elektronisch gesteuert abgezogen werden. Das Rührwerk 18 weist eine elektronische Drehzahlregelung auf, durch welche die Drehzahl unabhängig von dem Feststoffgehalt der Mischung konstant gehalten wird. Die Drehzahl des Rührwerks wird so gewählt, daß Turbulenzen in der flüssigen Phase der Mischung vermieden werden. Weiter wird durch eine elektronische Füllstandsregelung der Füllungsgrad des Einrührbehälters elektronisch überwacht und konstant gehalten. Hierfür ist ein Füllstandssensor 21 (Fig. 5) vorgesehen. Gemäß Fig. 5 sind in der Austrittsverbindungsleitung 20 zur Trennstufe ein Absperrventil 35, ein Strömungsmesser 36 und eine Pumpe 37 angeordnet. Es folgt ein Schwergutzylinder 38, aus dem über eine Schwergutschleuse 39 Schwergut abgezogen werden kann, welches im Einrührbehälter 17 nicht nach unten abgesunken ist. Es folgt schließlich ein weiterer Durchflußmesser 40, bis schließlich die Verbindungsleitung 20 in die Rohrleitung 2 übergeht, welche ins Trennaggregat 3 mündet.

[0043] Im unteren Bereich des Trennbehälters 1 ist gemäß Fig. 5 ein Ventil 41 zum Ablassen des Trennbehälterinhalts vorgesehen. Die untere Austrittsleitung 12 ist kurz nach dem Austritt aus dem Trennbehälter 1 mit einem Druckluftanschluß 42 ausgestattet, mit dem Druckluftpulse in die Austrittsleitung 12 eingeleitet werden können. Bei anderen Ausführungsformen können statt Druckluftpulsen beispielsweise Trennmedium-Pulse eingeleitet werden. Weiter Stromabwirts sind in der unteren Austrittsleitung 12 ein Durchflußmesser 43 und die nicht querschnittsverändernde Pumpe 44 angeordnet.

[0044] Die Pumpen 37 und 44 sind mit den Strömungs- und Durchflußmessern 36, 40 und 43 durch eine Steuerung derart verbunden, daß ein konstanter Mengenfluß vom Einrührbehälter 17 in den Trennbehälter 1 und in den beiden Abführleitungen 12, 15 aus dem Trennbehälter 1 geregelt wird. Insbesondere ist durch die Durchflußmessung in der Verbindungsleitung 20 und der unteren Austrittsleitung 12 indirekt bekannt, welche Menge pro Zeiteinheit durch die obere Austrittsleitung 15 abläuft.

[0045] Dadurch wird auch die Aufteilung des Flusses zwischen oberen und unteren Austritt aus dem Trennbehälter 1 auf einen konstanten Wert geregelt, der in Abhängigkeit von dem Verhältnis von Leichtfraktion zu Schwerfraktion gewählt wird. Werden beispielsweise in der Verbindungsleitung 20 ein Fluß von 50 m<sup>3</sup>/h in der unteren Austrittsleitung 12 ein Fluß von 26 m<sup>3</sup>/h konstant gehalten, so wird damit der Fluß in der oberen Austrittsleitung 15 indirekt auf 24 m<sup>3</sup>/h konstant geregelt. Eine typische Flußmenge beträgt 10–25 m<sup>3</sup>/h in der unteren Austrittsleitung 12. Mit Hilfe des Durchflußmessers 43 können teilweise oder vollständige Verstopfungen in der unteren Austrittsleitung 12 detektiert werden. In einem solchen Fall veranlaßt die Steuerung der Anlage, daß über den Druckluftanschluß 42 Preßluftimpulse eingeleitet werden, um eine Verstopfung zu beseitigen. Derartige Preßluftimpulse können auch prophylaktisch in steiler Abfolge abgegeben werden, z. B. 5–7 Preßluftimpulse pro Minute. Die gewählte Strömungsgeschwindigkeit wird elektronisch derart geregelt, daß sie so groß ist, daß der Austrag der getrennten Fraktionen aus dem Trennbehälter 1 ohne Anhalten und ohne ein Ansetzen an den konischen Wänden des Trennbehälters 1 erfolgen kann.

[0046] Die Absperrventile bzw. -schieber 22, 35, 42 sind über eine elektronische Steuerung pneumatisch betätigbar. Bei einer Außerbetriebsetzung der Anlage werden die durch die Steuerung automatisch geschlossen bzw. bei einer Inbetriebnahme automatisch geöffnet.

[0047] Eine komplette Anlage und das Gesamtverfahren werden nun durch das folgende Beispiel und Fig. 4 näher erläutert.

[0048] In den Einrührbehälter 17 wird das auf etwa 10–30 mm zerkleinertes Kunststoffmahlgutgemisch aus Kunst-

stoffgranulaten und/oder -folien, Provenienz "Grüner Punkt", durch das Einleitungsrohr 32 eingeleitet und mit durch die Rückföhrleitung 28 eingeleitetes Wasser als Trennmedium mit dem Eintritt 19 in einer Konzentration von etwa 10% kg Kunststoff/kg Trennmedium homogenisiert. Die homogene Mischung wird kontinuierlich mit einem Durchsatz von beispielsweise 1-1,2 t/h über die Austrittsverbindungsleitung 20 und die Rohrleitung 2 in den bereits mit Trennmedium gefüllten Trennbehälter 1 eingeleitet. In dem Trennaggregat 3 beginnt in der dortigen laminaren Strömung durch die Leichtfraktion 5 und 6 die Trennung der Schwer- und Leichtfraktion. Beim Austraten aus dem Raum zwischen den Leichtfraktionen 5 und 6 erfolgt die weitere Stofftrennung in eine aufsteigende Fraktion mit geringerer Dichte und eine absinkende Fraktion mit größerer Dichte als das Trennmedium. Nach dem Austrag aus dem Trennbehälter 1 durch die obere und untere Austrittsleitung 15 bzw. 12 werden diese Fraktionen auf Sieben 23 und 26 und über Filter 24 und 27 von dem in flüssiger Phase vorliegenden Trennmedium (z. B. Wasser) getrennt. Gegebenenfalls erfolgt auch eine weitere Entwässerung mit einer Zentrifuge 31. Abgetrenntes Trennmedium wird in ein Pufferbecken 25 geleitet und von dort über die Rückföhrleitung 28 in den Eintrittsbehälter 17 zurückgeführt.

[0049] Zur weiteren Trennung der Leicht- und/oder Schwerfraktion können diese Fraktionen anschließend weitere Trennstufen durchlaufen, die wiederum im wesentlichen aus Eintrittsbehälter und Trennbehälter aufgebaut sind. Der wesentliche Unterschied dieser folgenden Trennstufen besteht darin, daß bei ihnen das Trennmedium schwerer bzw. leichter als dasjenige der vorhergehenden Stufe ist.

[0050] Mit Wasser als Trennmedium werden beispielsweise folgende Fraktionen getrennt:

Fraktion	Bezeichnung	t	Dichte (g/cm <sup>3</sup> )
Leichtfraktion	PO	60	0,96 - 0,98
Schwerfraktion	PS	10	1,06
Restfraktionen		30	1,10 und höher
(sinken zusammen mit Schwerfraktion PS ab und können in weiteren Stufen von dieser abgetrennt werden)			

[0051] Die Restfraktionen können in entsprechender Weise in einer folgenden Stufe mit einer MgSO<sub>4</sub>-Lösung als Trennmedium getrennt werden.

[0052] Zusammengefaßt betreffen die Ausführungsbeispiele Verfahren zur kontinuierlichen und verstopfungsfreien Trennung von Stoffgemischen unterschiedlicher Dichten, insbesondere aus Kunststoffmaterial aus Granulaten oder Folien mittels eines Trennmediums durch Einführen des zerkleinerten Materials in einen Trennbehälter zur Homogenisierung mit dem Trennmedium, Abpumpen in einen Trennbehälter mit einem Trennaggregat und Austraten der getrennten Fraktionen und Rückführung des Trennmediums. Genauer weist das beispielhaft dargestellte Verfahren folgende Verfahrensschritte auf:

- 1) Einführen des zu trennenden, zerkleinerten Stoffgemisches über das Einleitungsrohr 32 in das durch die Rückföhrleitung 28 getrennt eingeleitete flüssige Trennmedium in den unteren konischen, bereits gefüllten Eintrittsbehälter 17 in konstanter Menge pro Zeiteinheit, so daß eine Konzentration von 10-20, vorzugsweise von 10-15 Gewichtsprozent, auf die flüssige Phase gerechnet, erzielt wird, Vermischen zu einer homogenen Mischung mittels des Rührwerks 18 mit einer Rührweile mit ein oder mehreren Eintritt 19, wie z. B. Rührpropeller mit verstellbaren Rührblättern, wobei die Rührgeschwindigkeit so eingestellt wird, daß Verunreinigungen, wie aus Metallen und Fremdstoffen, in den konischen, unteren Teil absinken und die homogene Mischung in laminarer Strömung kontinuierlich seitlich, etwa in der Mitte durch die Austrittsverbindungsleitung 20 ausfließt und Verunreinigungen durch einen Austrittsschieber 22 periodisch abgezogen werden,
- 2) Eintreten des homogenen Stoffgemisches in den Trennbehälter 1, der aus dem zylindrischen Teil 9 und dem oberen und unteren konischen Teil 10, 11 gebildet ist, durch die Rohrleitung 2 dicht oberhalb des unteren konischen Teils 10, die in der Mitte des zylindrischen Teils 9 senkrecht nach unten gebogen ausgebildet ist, aus dieser frei austretend in das Trennaggregat 3 eintritt, das einen geometrischen Raum bildet und aus einem oberen und einem unteren runden oder kreisförmigen Trennblech 4, 5 gebildet ist, auf denen obere und untere Kegel 6, 7 mit einem Abstand angeordnet sind, mit einem Kegelwinkel  $\theta$  von z. B. 100-130°, vorzugsweise von 120°, und die Kegel mit den Spitzen im oben erläuterten Sinn eng gegenüber stehen, zum Bewirken turbulenzfreier Föhrung des homogenen Gemisches im flüssigen Trennmedium, wodurch das in den gefüllten Trennbehälter 1 ohne Verwirbelung eintretende homogene Stoffgemisch mit einer laminaren Fließgeschwindigkeit einen Trennschnitt der Komponenten mit unterschiedlicher Dichte bewirkt und erst am Ende der Trennbleche 4, 5, welche fakultativ mit mehreren senkrechten Beröhrungsblechen 29 ausgestattet sind, die Stoffpartikel einer zerkleinerten Korngröße von 10-50 mm, vorzugsweise von 20-30 mm aufsteigen oder absinken in die konischen Teile 10, 11 des Trennbehälters 1 und dadurch die Stofftrennung in eine oder mehrere schwere Fraktionen bewirkt wird, und eine Steuerung der flüssigen Phase mit den getrennten Fraktionen durch das geöffnete Ventil 14 mittels eines flexiblen Schlauchs 12 erfolgen kann, der z. B. durch einen Flaschenzug 13 oder einen Spindeltrieb höhenverstellbar ist, derart, daß die obere Krümmung des Schlauchs 12 als kommunizierende Röhre die gleiche Höhe mit dem Flüssigkeitsspiegel in dem Trennbehälter 1 einstellt, oder, alternativ, mittels einer Pumpe 44, deren Fördermenge z. B. durch Drehzahlverstellung ohne Querschnittsveränderung variierbar ist, so daß die leichte Fraktion am oberen konischen Teil 10 durch das Ableitungs-

rohr 15 mit dem darin angeordneten Überlaufkasten 16 austritt und die schwere Fraktion im unteren konischen Teil 11 des Trennbehälters 1 austritt, und die getrennten Fraktionen durch Siebentwässerung 23, 26 und über Filter 24, 27 von der flüssigen Phase abgetrennt werden und diese in ein Pufferbecken 25 fließt und aus diesem das flüssige Trennmedium über eine Rückföhrleitung 28 in den Einröhrbehälter 17 recycelt wird, und die getrennten Fraktionen zentrifugiert und ggf. durch eine Nachtrocknung von einer Restmenge an flüssiger Phase befreit werden und danach Silos zur weiteren Verwendung zugeföhrt werden. Beim Stillstand der Anlage bleibt das untere Ventil 14 bis zum Wiedereinfahren des Durchsatzes am Stoffgemisch geschlossen, wodurch der Trennböhrer 1 geföhrt bleibt.

[0053] Der Durchmesser der Trennbleche 4, 5 betrögt im Verhöltnis zum Durchmesser des zylindrischen Teils 9 des Trennböhrers 1 0,4–0,6, vorzugsweise 0,47–0,5. Beispielsweise betrögt der Durchmesser der Trennbleche 900 mm und der Durchmesser des zylindrischen Teils 9 1900 mm.

[0054] Die Abföhrleitung und die Menge des flüssigen Trennmediums am oberen Ablauf 15 und/oder am unteren Austritt 14 wird durch Einstellung einer variablen Hölhe des flexiblen Schlauches 12 oder Steuerung der Fördermenge der Pumpe 44 durch Änderung der Hölhe des kommunizierenden Flüssigkeitsspiegels im Trennböhrer 1 bewirkt. Die Durchmesser der oberen und unteren Austrittsleitung 15, 12 sind gleich, sie betragen vorzugsweise 100 mm. Der Durchmesser der Eintrittsrohrlleitung 2 betrögt das Ein- bis Zweifache der Austrittsleitungen 12, 15.

[0055] Als Trennmedium kann z. B. Wasser oder in Wasser gelöste anorganische Salze, wie NaCl, KCl, MgSO<sub>4</sub> mit einer Trennung unterschiedlicher Dichten zwischen 1,1 und 1,4 g/cm<sup>3</sup> oder aus Wasser und mit Wasser mischbaren organischen Flüssigkeiten, wie Isopropylalkohol mit 0,80–0,98 g/cm<sup>3</sup> dienen, wobei die Dichte des flüssigen Trennmediums zwischen der Dichte der leichten und der schweren Fraktion eingestellt wird.

[0056] Nach Abtrennung der leichten Fraktion können in weiteren Trennböhrern in gleicher Weise z. B. ein oder mehrere schwere Fraktionen von der jeweils leichteren Fraktion abgetrennt und in gleicher Weise weiter behandelt werden.

[0057] Die Zerkleinerung des Stoffgemisches kann beispielsweise oder durch Mahlen zum Mahlgut erfolgen. Grundsätzlich ist es möglich, zerkleinerte Stoffgemische wie Erze, Kohle von Gangart oder Metalle, wie Aluminium von Eisen, oder nichtmischbare Flüssigkeiten mit unterschiedlicher Dichte, wie Wasser und Öle zu trennen. Vorzugsweise handelt es sich jedoch um organische Stoffgemische, beispielsweise aus PE, PS, PVC, PET mit den Dichten 0,96; 1,05; 1,30; 1,31 g/cm<sup>3</sup>, die in mehreren Stufen in Trennböhrern in Reinfractionen getrennt werden. Die in Reinfraction vorliegende Kunststoffteile können durch Extrusion zu Granulat verarbeitet werden.

[0058] Der Trennböhrer 1 hat beispielsweise folgende Abmessungen: Gesamthölhe 4 m, Durchmesser des zylindrischen Teils 1,90 m, Hölhe des zylindrischen Teils größer 2 m. Hiermit kann mit einer Durchsatzkapazität von 1–2 t/h eingeföhrter Kunststoffmischung eine Trennung in praktisch sortenreine Fraktionen erfolgen.

[0059] Eine beispielhafte Ausführungsform der Anlage weist einen konischen Einröhrbehälter 17 mit Einleitetrohr 28 zum Einföhren des Trennmediums und Eingangsrohr 32 zum Einföhren des zerkleinerten Stoffgemisches, welcher ein Röhrrück 18 mit Röhrröhrle und Einröhrern 19, wie z. B. mit Röhrröhrle mit verstellbaren Röhrröhrblättern, zur Erzeugung einer homogenen Mischung aufweist und mit einer Austrittsverbindungsleitung 20 zum Austritt der homogenen Mischung an einer Seite des zylindrischen Teils verbunden ist und am unteren Ende des konischen Teils mit einem Austrittsschieber 22 verbunden ist. Die Austrittsleitung 20 föhrt zu dem Trennböhrer (1), der den zylindrischen Teil 9 und den oberen und unteren konischen Teil 10, 11 umfaßt. In dem Trennböhrer 1 ist das Trennaggregat 3 angeordnet, das einen geometrischen Raum bildet, der durch die Leitbleche 4, 5 begrenzt ist, wobei auf den Leitblechen Kegel aus oberer und unterer Kegel 6, 7 im oben erläuterten Sinn in nur geringem Abstand, wie etwa 4–5 cm, sich gegenüberstehen, und wobei am äußeren Rand der Leitbleche 4, 5 fakultativ senkrechte Beröhrungsbleche 29 angeordnet sind. Durch die gebogene Rohrlleitung 2 tritt die homogene Mischung von unten durch den oberen Kegel 7 zentrisch ein und strömt durch diese Bleche mit laminarer Flößgeschwindigkeit, so daß bei dem runden, vorzugsweise kreisförmigen Ende der Leitbleche 4, 5 der Trennschnitt eintritt und die spezifisch leichtere Fraktion oder Fraktionen über das Ableitungsrohr 15 über Überlaufkasten 16 austreten und am unteren Ende die spezifisch schwerere Fraktion oder Fraktionen durch das Ventil 14 in den heb- und senkbaren flexiblen Schlauch 12 oder die mit der Pumpe 44 ausgerüstete untere Austrittsleitung 12 austritt. Das Trennaggregat 3 ist im zylindrischen Teil 9 des Trennböhrers 1 befestigt. Die getrennten Fraktionen werden zur Abtrennung des flüssigen Trennmediums auf die Siebvorrichtung 23 (leichtere Fraktion) und die Siebvorrichtung 26 (schwerere Fraktion) und danach über Filter 24 und 27 geleitet. Das Trennmedium flößt in ein Pufferbecken 25 und aus diesem über die Rückföhrleitung 28 zurück in den Einröhrbehälter 17. Die getrennten Fraktionen werden ggf. durch eine Zentriföge 31 und/oder eine Heizvorrichtung nachgetrocknet und danach Silos zugeföhrt. Gegebenenfalls werden weiter zu trennende Fraktionen in einen nachgeordneten zweiten Einröhrbehälter 17 und Trennböhrer 1 eingeföhr.

[0060] Auf dem kreisförmigen Rand der Leitbleche 4, 5 sind fakultativ mehrere, insbesondere 12–15 Beröhrungsbleche 29 gleichmäßig beabstandet radial angeordnet, und senkrecht zu den Blechen 4, 5 mit diesen beispielsweise verschweißt. Der Durchmesser des Trennaggregats 3 betrögt beispielsweise 900 mm, derjenige der Kegel 6, 7 beispielsweise 500 mm, der an der Spitze gemessene Kegelwinkel betrögt z. B. ungeföhrt 120°, der Abstand der Kegel 6, 7 (im oben erläuterten Sinn), vorzugsweise 4 cm, der Abstand der parallelen Leitbleche 4, 5 ungeföhrt 300 mm, der Durchmesser der Rohrlleitung 2 beispielsweise 110 mm, und die Breite der Beröhrungsbleche 29 beispielsweise 100 mm bei einem Randabstand von ungeföhrt 20 mm.

[0061] Die Trennung der Fraktionen verschiedener Dichte im flüssigen Trennmedium erfolgt im Trennaggregat 3, welches durch die parallelen, rund, kreisförmig oder eckig gestalteten Flächen 4, 5 in einem nach den Seiten offenen definierten Raum gebildet ist, wobei auf den Flächen 4, 5 im Innenraum die sich gegenüberstehenden kegelförmigen Körper 6, 7 mit ihrer Basis angeordnet sind, was zur Einstellung der Flößrichtung der flüssigen Phase dient. Zwischen den Flächen sind mehrere senkrechte, radiale symmetrisch angeordnete Föhrungselemente befestigt, welche zur Föhrung der laminaren Strömung dienen. Beim Austritt an den Enden der parallelen Flächen wird der Trennschnitt bewirkt, wodurch die spezifisch leichtere Fraktion oder Fraktionen ausströmen und die spezifisch schwerere Fraktion oder Fraktionen ab-

sinken, und diese an den oberen und unteren Austrittsöffnungen austreten. Das Trennmedium wird abgetrennt und recycelt, die Fraktionen vom Restwasser befreit und den Silos zugeführt.

[0062] Mit dem erfindungsgemäßen Verfahren können Stoffgemische mit Schwankungen im Feststoffgehalt von etwa 5–50% Feststoff, bezogen auf die homogene Mischung mit dem Trennmedium getrennt werden. Das Verfahren hat durch seine Trennschärfe eine große Anwendungsbreite für die Trennung von anorganischen oder organischen Stoffgemischen aus Kunststoffen in Form von Granulaten und Folien als Mahlgut, von Produktionsabfällen aus der Industrie, vorzugsweise aus der chemischen Industrie und aus der Abfallwirtschaft, die Trennung von Teppichböden, Fasern, Autoteilen für ein Recycling der getrennten Stoffe als Wertstoffe. Dem Verfahren kommt damit eine erhebliche volkswirtschaftliche Bedeutung zu. Das Verfahren hat durch die Rückgewinnung von Stoffen eine hohe Wirtschaftlichkeit bei geringem Einsatz von Betriebsmitteln. Es führt zu keiner Umweltbelastung aus gasförmigen, flüssigen oder festen Abfallstoffen. Das flüssige Trennmedium wird im Kreislauf geführt. Sofern wässrige Lösungen daraus abzuführen sind, enthalten diese im allgemeinen keine toxisch wirkenden Verbindungen, sondern hauptsächlich Salze. Die Erfindung erlaubt eine Verringerung der durch Deponierung oder Verbrennung zu beseitigende Abfallstoffe.

[0063] Zum Abschluß werden noch eine Bezugszeichenliste sowie verschiedene Begriffsdefinitionen angegeben. Es bedeuten in den Figuren die Ziffern:

- 1 Trennbehälter
- 2 Rohrleitung
- 3 Trennaggregat
- 4 oberes Leitblech
- 5 unteres Leitblech
- 6 oberer Kegel
- 7 unterer Kegel
- 8 Kegelwinkel
- 9 zylindrischer Teil des Trennbehälters
- 10 oberer konischer Teil des Trennbehälters
- 11 unterer konischer Teil des Trennbehälters
- 12 untere Austrittsleitung (in Fig. 1 flexible Schlauchverbindung)
- 13 Heb- und Senkvorrichtung
- 14 pneumatisches, elektronisch gesteuertes Auslaßventil
- 15 Ableitungsrohr
- 16 Überlaufkasten
- 17 teilweise konischer Einrührbehälter
- 18 Rührwerk
- 19 Einrührer
- 20 Austritts-Verbindungsleitung zum Trennbehälter
- 21 Füllstandsensor
- 22 pneumatisches, elektronisch gesteuertes Auslaßventil oder Austrittsschieber für Fremdgut
- 23 Siebentwässerung Oberlauf
- 24 Filter
- 25 Pufferbocken
- 26 Siebentwässerung Unterlauf
- 27 Filter
- 28 Rückführleitung Trennmedium
- 29 Beruhigungsbleche
- 30 Leitung zur nächsten Trennstufe
- 31 Zentrifuge
- 32 Rohrleitung
- 33 Absperrventil
- 34 Strömungsmesser
- 35 Pumpe
- 36 Schwergutzzyklon
- 37 Schwergutschleuse
- 38 Durchflußmesser
- 39 Abflußventil
- 40 Druckluftanschluß
- 41 Durchflußmesser
- 42 Pumpe

[0064] Es werden unter den Begriffen verstanden:

flüssiges Trennmedium oder flüssige Phase: Die Flüssigkeit, deren Dichte zwischen den Dichten der zu trennenden Stoffe liegt;

Fraktion: Diese bezeichnet die abgetrennten Stoffe mit verschiedener Dichte;

Reinfraktion: bezeichnet abgetrennte Stoffe gleicher chemischer Zusammensetzung;

Partikel: bezeichnen Stoffteile als Granulat oder als Mahlgut.

Patentansprüche

1. Anlage zur Trennung von Stoffgemischen mit Bestandteilen unterschiedlicher Dichte mittels eines flüssigen



- Trennmediums durch Aufsteigen leichter und Absinken schwerer Fraktionen, mit:  
 einem Einrührbehälter (17) zur Herstellung einer Mischung des Stoffgemisches und des Trennmediums,  
 wenigstens einem Trennbehälter (1),  
 einem im Trennbehälter (1) angeordneten Trennaggregat (3), durch das die Mischung in den Trennbehälter (1) ein-  
 geleitet wird, 5
- Austrittsleitungen (12, 15) oben und unten am Trennbehälter (1) zum Entnehmen von Mischungen von Leichtfraktionen und Trennmedium bzw. von Schwerfraktionen und Trennmedium,  
 wenigstens einer Einrichtung zum Befreien dieser Mischungen von dem Trennmedium, gekennzeichnet, durch  
 eine Einrichtung zur selektiven Steuerung der durch die untere Austrittsleitung (12) pro Zeiteinheit entnommenen  
 Menge der Mischung von Schwerfraktionen und Trennmedium. 10
2. Anlage nach Anspruch 3, bei welcher die Einrichtung zur selektiven Steuerung der durch die untere Austrittsleitung  
 (12) entnommenen Menge eine aktive Fördereinrichtung, insbesondere eine Pumpe ist.
3. Anlage nach Anspruch 2, bei welcher die aktive Fördereinrichtung so ausgebildet ist, daß sie die selektive Steuerung  
 der durch die untere Austrittsleitung (12) entnommenen Menge ohne Querschnittsvariation durch Variation  
 des Fördervolumens pro Zeiteinheit bewirkt. 15
4. Anlage nach Anspruch 1, bei welcher die Einrichtung zur selektiven Steuerung durch eine Ausgestaltung der unteren  
 Austrittsleitung (12) als flexibler Schlauch gebildet ist, der zur passiven Steuerung der Austrittsmenge ohne  
 Querschnittsvariation heb- und senkbar angeordnet ist.
5. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 4, bei welcher am oberen Ende des Trennbehälters (1) eine Überlauf-  
 einrichtung (16) angeordnet ist, an welche die obere Austrittsleitung (15) anschließt. 20
6. Anlage nach Anspruch 5, welche eine Einrichtung zur Verstellung des Querschnitts einer Überlauföffnung der  
 Überlaufeinrichtung (16) aufweist.
7. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 6, welche außerdem folgendes aufweist:  
 wenigstens eine Einrichtung zur Ermittlung der in den Trennbehälter (1) pro Zeiteinheit eingeführten Menge,  
 wenigstens eine Einrichtung zur Ermittlung der unten aus dem Trennbehälter (1) pro Zeiteinheit entnommenen  
 Menge, 25
- wobei die Einrichtung zur selektiven Steuerung die unten pro Zeiteinheit entnommene Menge in Abhängigkeit von  
 den ermittelten Werten der in den Trennbehälter (1) eingeführten Menge und der unten aus ihm entnommenen  
 Menge gesteuert wird.
8. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 7, welche eine Einrichtung zur Einleitung von Druckpulsen, insbesondere  
 Druckluftpulsen, in die untere Austrittsleitung (12) umfaßt. 30
9. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 8, bei welcher eine Leitung zur Überführung der im Einrührbehälter (17)  
 hergestellten Mischung in den Trennbehälter (1) seitlich in den Einrührbehälter (17) mündet.
10. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 9, welche eine Einrichtung zur Ermittlung und Konstanthaltung des  
 Füllungsgrads des Einrührbehälters (17) umfaßt. 35
11. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 10, bei welcher der Einrührbehälter (17) ein Rührwerk aufweist, dessen  
 Drehzahl konstant gehalten wird.
12. Anlage nach einem der Ansprüche 1 bis 11, bei welcher im Trennbehälter (1) ein erstes und ein zweites Leit-  
 blech (4, 5) vorgesehen sind, welche horizontal angeordnet sind, die Kegel (6, 7) zwischen sich aufnehmen und ein-  
 nen seitlich nach außen gerichteten Strömungsraum für die austretende Mischung bilden. 40
13. Anlage nach Anspruch 12, bei welcher zwischen den horizontalen Leitblechen (4, 5) mehrere senkrechte Beru-  
 higungsbleche (29) angeordnet sind.
14. Verfahren zur Trennung von Stoffgemischen mit Bestandteilen unterschiedlicher Dichte mittels eines flüssigen  
 Trennmediums durch Aufsteigen leichter und Absinken schwerer Fraktionen, mit folgenden Schritten: 45
- Herstellen einer Mischung des Stoffgemisches und des Trennmediums durch Einrühren des Stoffgemisches  
 in das Trennmedium in einem Einrührbehälter (17),
  - Einleiten der Mischung in einen Trennbehälter (1) über ein Trennaggregat (3),
  - Entnehmen der leichteren Fraktionen des Stoffgemisches samt Trennmedium oben am Trennbehälter (1)  
 über eine obere Austrittsleitung (15) und der schwereren Fraktionen unten am Trennbehälter (1) über eine untere  
 Austrittsleitung (12), 50
  - Befreien der auf diese Weise getrennten Fraktionen von dem Trennmedium,  
 dadurch gekennzeichnet, daß die durch die untere Austrittsleitung (12) pro Zeiteinheit entnommene Menge der Mischung  
 von Schwerfraktionen und Trennmedium selektiv gesteuert wird.
15. Verfahren nach Anspruch 14, bei welchem die selektiv gesteuerte Entnahme der Mischung von Schwerfraktionen  
 und Trennmedium durch eine aktive Fördereinrichtung erfolgt. 55
16. Verfahren nach Anspruch 15, bei welchem die selektive Steuerung der durch die untere Austrittsleitung (12)  
 entnommenen Menge ohne Querschnittsvariation durch Variation des Fördervolumens pro Zeiteinheit bewirkt wird.
17. Verfahren nach Anspruch 14, bei welchem die Steuerung der unten am Trennbehälter (1) entnommenen Menge  
 durch Heben und Senken eines der unteren Austrittsleitung (12) bildenden, flexiblen Schlauchs erfolgt. 60
18. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 17, bei welchem mit der Steuerung der unten am Trennbehälter (1)  
 entnommenen Menge auch der Flüssigkeitsspiegel im Trennbehälter (1) eingestellt wird, so daß hierdurch auch die oben  
 am Trennbehälter (1) über eine dort angeordnete Überlaufeinrichtung (16) ablaufende Menge beeinflußt wird.
19. Verfahren nach Anspruch 18, bei welchem die Querschnittsfläche einer oberen Überlauföffnung in Abhängigkeit  
 von der Größe der festen Bestandteile der überlaufenden Mischung aus Leichtfraktionen und Trennmittel ver-  
 stellt wird. 65
20. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 19, bei welchem  
 die in den Trennbehälter (1) pro Zeiteinheit eingeführte Menge ermittelt wird,  
 die unten aus dem Trennbehälter (1) pro Zeiteinheit entnommenen Menge entnommen wird,

die unten pro Zeiteinheit entnommene Menge in Abhängigkeit von diesen ermittelten Werten gesteuert wird.

21. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 20, bei welchem zur Vorbeugung oder Beseitigung von Verstopfungen Druckpulse, insbesondere Druckluftpulse in die untere Austrittsleitung (12) eingeführt werden.

22. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 21, bei welchem die Mischung seitlich aus dem Einrührbehälter (17) entnommen wird, so daß im Einrührbehälter (17) nach unten sinkende Teile nicht in den Trennbehälter (1) überführt werden.

23. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 22, bei welchem der Füllungsgrad des Einrührbehälters (17) gemessen und durch eine Regelung konstant gehalten wird.

24. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 23, bei welchem das Einrühren mit Hilfe eines Rührwerks erfolgt, dessen Drehzahl gemessen und durch eine Regelung konstant gehalten wird.

25. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 24, bei welchem die Mischung nach dem Einführen in den Trennbehälter (1) zwischen einem ersten und einem zweiten horizontalen Leitblech, welche die Kegel (6, 7) zwischen sich aufnehmen, seitlich nach außen strömt.

26. Verfahren nach Anspruch 25, bei welchem die Ausströmung der Mischung aus dem Raum zwischen den horizontalen Leitblechen (4, 5) in den Trennbehälter (1) durch mehrere senkrechte Beruhigungsbleche (29) erfolgt.

Hierzu 5 Seite(n) Zeichnungen

- Leerseite -

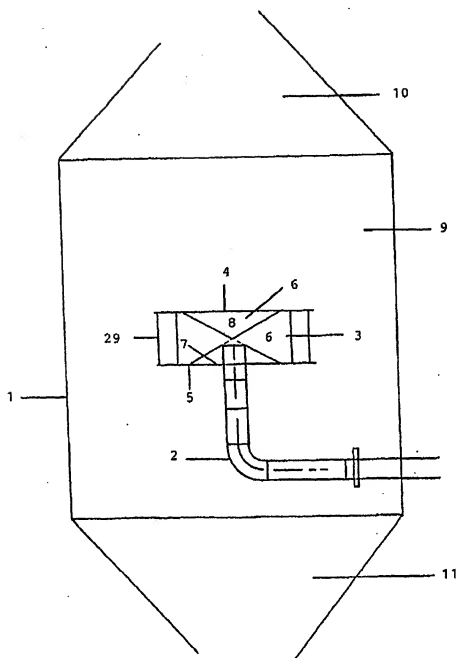
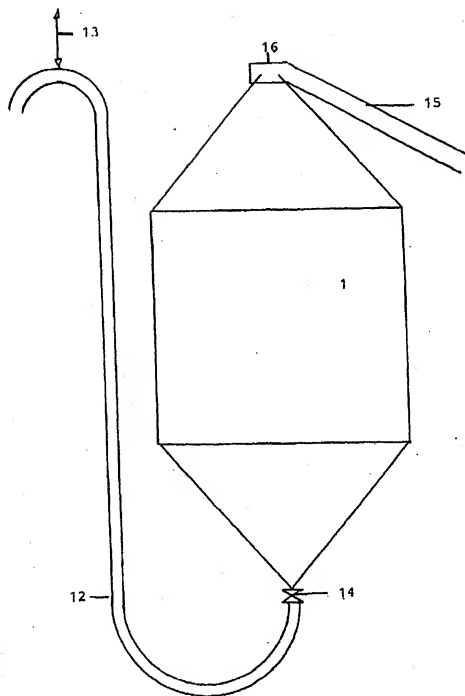
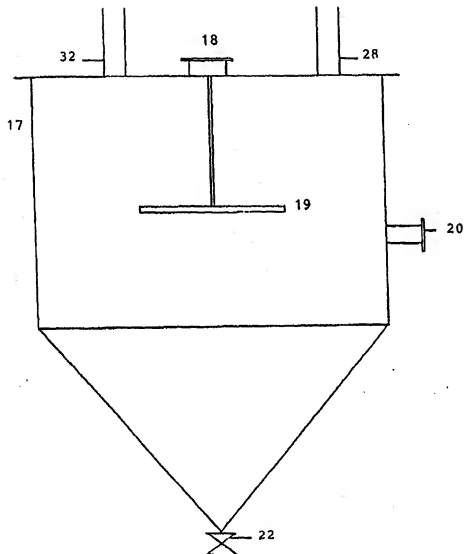


Fig. 1

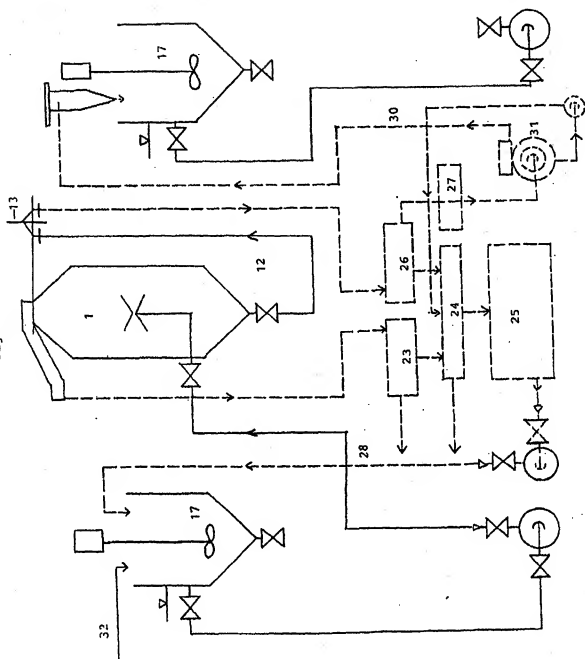
Figur 2



Figur 3



Figur 4



Figur 5

